7 AIR 021.304.0.333.12.04

СПОСОБ ОПРЕДЕЛЕНИЯ ПАРАМЕТРОВ ТРАНСФОРМАТОРА ТЕСЛА

В.А. Колчанова

Томский политехнический университет E-mail: kolchanova nika@mail.ru

Показана возможность экспериментального определения параметров схемы замещения трансформатора Тесла из осциллограмм опытов холостого хода и обратного холостого хода.

Одним из критериев обеспечения надежного функционирования трансформатора Тесла — ключевого элемента различных электрофизических комплексов для согласования трансформатора с другими устройствами, является контроль и диагностика его параметров [1, 2]. В данной работе предлагается экспериментальное определение параметров схемы замещения трансформатора Тесла из опытов холостого хода и обратного холостого хода.

Рассмотрим алгоритм определения параметров первичной цепи трансформатора Тесла (рис. 1, a) на примере модельной задачи. После срабатывания ключа S в режиме холостого хода на первичную обмотку трансформатора с индуктивностью L1, разряжается конденсатор C1, заряженный до напряжения U (рис. 1, δ).

Решением прямой задачи по расчету колебательного переходного процесса в цепи второго порядка для тока $i_i(t)$ будет выражение вида [1]

$$i_1(t) = A_1 \cdot e^{p_1 t} + A_2 \cdot e^{p_2 t} = 2 \cdot \left| A_1 \right| \cdot e^{-\delta t} \sin(\omega t),$$

где A_1 , A_2 — постоянные интегрирования; p_1 и p_2 — комплексно-сопряженные корни характеристического уравнения, которые являются величинами, несущими информацию о параметрах схемы.

Задаем параметрами схемы: R1=0,02 Ом; L1=6 мкГн; C1=8 мк Φ ; M=0,2 мГн; R2=20 Ом; L2=20 мГн; C2=2,4 н Φ ; U=50 кВ и, решая характеристическое уравнение, получаем комплексно-сопряжен-

ные корни $p_{1,2}$ = $-1666,6\pm j144328$ и выражение для тока $i_1(t)$ = $57739\cdot e^{-1666,6t}\cdot \sin(144328t)$, A, графическая зависимость которого от времени приведена на рис. 2, a.

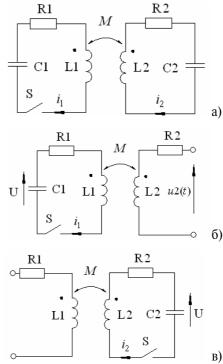


Рис. 1. Схема замещения трансформатора Тесла в режимах: а) рабочем; б) холостого хода; в) обратного холостого хода

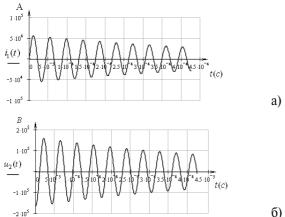


Рис. 2. Осциллограммы: а) тока $i_1(t)$; б) напряжения $u_2(t)$ в режиме холостого хода

По известной осциллограмме тока решаем *обратную задачу* определения параметров схемы. Используя систему нелинейной регрессии (1), определяем коэффициенты K_0 , K_1 , K_2 , по графической зависимости рис. 2 [3]:

$$\begin{cases} i_1(t) = K_0 e^{K_1 \cdot t} \cdot \sin(K_2 \cdot t); \\ \frac{di_1(t)}{dK_0} = e^{K_1 \cdot t} \cdot \sin(K_2 \cdot t); \\ \frac{di_1(t)}{dK_1} = t \cdot K_0 e^{K_1 \cdot t} \cdot \sin(K_2 \cdot t); \\ \frac{di_1(t)}{dK_2} = t \cdot K_0 e^{K_1 \cdot t} \cdot \cos(K_2 \cdot t). \end{cases}$$
(1)

$$p_{1,2} = -K_1 \pm jK_2 = -1666, 6 \pm j144328 \frac{1}{c};$$
 (2)

L1 =
$$\frac{U}{|K_0| \cdot K_2}$$
 = 6·10⁻⁶ Γ H; (3)

C1 =
$$\frac{1}{(K_1^2 + K_2^2) \cdot L1} = \frac{1}{|p| \cdot L1} = 8 \cdot 10^{-6} \Phi;$$
 (4)

R1 =
$$\sqrt{(\frac{1}{L1 \cdot C1} - K_2^2) \cdot 4L1^2}$$
 = 0,02 Om. (5)

В результате получаем значения для коэффициентов: K_0 =5,774·10⁴, K_1 = δ =-1666,6, K_2 = ω =144328. Используя соотношения (2–5), определяем параметры первичной цепи трансформатора.

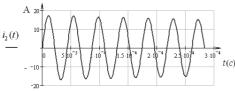


Рис. 3. Осциллограмма тока $i_2(t)$ в режиме обратного холостого хола

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

- 1. Зевеке П.В., Ионкин П.А., Нетушил А.В., Страхов С.В. Основы теории цепей. М.: Энергоатомиздат, 1989. 528 с.
- 2. Вассерман С.Б. Трансформатор Тесла в высоковольтных уско-

Для определения параметров вторичной цепи трансформатора Тесла R2, L2, C2 по осциллограмме тока $i_2(t)$ (рис. 3) выполним все предыдущие операции для режима обратного холостого хода (рис. 1, θ).

В результате получаем значения коэффициентов для тока $i_2(t)$: $K2_0=17,32$; $K2_1=\delta=-500$; $K2_2=\omega=1443367$ по которым, используя соотношения (6–8) определяем R2, L2, C2.

$$L2 = \frac{U}{|K2_0| \cdot K2_2} = 20 \cdot 10^{-3} \text{ ГH}; \tag{6}$$

$$C2 = \frac{1}{(K2_1^2 + K2_2^2) \cdot L2} = \frac{1}{|p| \cdot L2} = 2,4 \cdot 10^{-9} \Phi; \quad (7)$$

R2 =
$$\sqrt{(\frac{1}{L2 \cdot C2} - K2_2^2) \cdot 4L2^2} = 20 \text{ Om.}$$
 (8)

Коэффициент взаимоиндукции M определим из опыта холостого хода по осциллограмме напряжения на вторичной обмотке трансформатора. Выражение для напряжения на вторичной обмотке:

$$u_2(t) = -M \frac{di_1}{dt} = -M \cdot |2 \cdot A_1 \cdot p_1| \cdot e^{\delta t} \cdot \cos(\omega t). \quad (9)$$

Решением системы уравнений нелинейной регрессии общего вида (10) для функции $u_2(t)$ (9) являются коэффициенты a_0 ; a_1 ; a_2 (11), с помощью которых по выражению (12) определяем коэффициент взаимоиндукции M.

$$\begin{cases} u_{2}(t) = a_{0} \cdot \sqrt{a_{1}^{2} + a_{2}^{2}} \cdot e^{a_{1}t} \cdot \cos(a_{2}t); \\ \frac{du_{2}(t)}{da_{0}} = \sqrt{a_{1}^{2} + a_{2}^{2}} \cdot e^{a_{1}t} \cdot \cos(a_{2}t); \\ \frac{du_{2}(t)}{da_{1}} = a_{0} \cdot \cos(a_{2}t) \begin{pmatrix} \frac{a_{1}}{\sqrt{a_{1}^{2} + a_{2}^{2}}} \cdot e^{a_{1}t} + \\ +\sqrt{a_{1}^{2} + a_{2}^{2}} \cdot t \cdot e^{a_{1}t} \end{pmatrix}; \quad (10)$$

$$\frac{du_{2}(t)}{da_{2}} = a_{0} \cdot e^{a_{1}t} \cdot \begin{pmatrix} \frac{a_{2}}{\sqrt{a_{1}^{2} + a_{2}^{2}}} \cdot \cos(a_{2}t) - \\ -\sqrt{a_{1}^{2} + a_{2}^{2}} \cdot t \cdot \sin(a_{2}t) \end{pmatrix}.$$

$$a_0 = 1,667 \cdot 10^5$$
; $a_1 = -1666,6$; $a_2 = 144336,7$ (11)

$$M = \frac{-a_0 \cdot a_2 \cdot L1}{IJ} = \frac{-a_0 \cdot K_2 \cdot L1}{IJ} = 2 \cdot 10^{-4} \text{ FH.}$$
 (12)

Полученные значения согласуются с модельными параметрами схемы. Таким образом, на примере модельной задачи доказана эффективность данного алгоритма и возможность его применения для контроля и диагностики трансформатора Тесла.

- рителях заряженных частиц. Новосибирск: Препринт ИЯФ 77-110, 1977. 43 с.
- Дьяконов В.П. Mathcad 8/2000: Специальный справочник. СПб.: Изд-во "Питер", 2000. — 592 с.